@ 公 開 特 許 公 報 (A) 平3-157134

®Int.Ċl.⁵

識別記号

庁内整理番号

④公開 平成3年(1991)7月5日

B 01 J 20/10 A 61 L 9/01

C 6939-4G B 8406-4C

審査請求 未請求 請求項の数 2 (全6頁)

公発明の名称 吸臭性粘土鉱物とその製造方法

②特 願 平1-295488

②出 願 平1(1989)11月14日

⑩発 明 者 坂 野 幸 次 愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番地の1 株式会 社豊田中央研究所内⑩発 明 者 辻 龍 介 愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番地の1 株式会

⑦発 明 者 辻 龍 介 愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番地の1 株式

社豊田中央研究所内

⑩発 明 者 林 宏 明 愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番地の1 株式会

社豊田中央研究所内

勿出 願 人 株式会社豊田中央研究

愛知県愛知郡長久手町大字長湫字横道41番地の1

所

⑩代 理 人 弁理士 髙橋 克彦 外3名

明 細 書

1. 発明の名称

吸臭性粘土鉱物とその製造方法

2. 特許請求の範囲

(1) ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物と、

金属イオンとして原子番号 2 2 Tiから原子番号 7 4 のWまでの範囲にある遷移金属元素またはアルミニウムから選ばれた 1 種以上からなる吸臭粘土鉱物。

(2) ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 1 0 重量部 に対し、分散媒として 5 0 から 5 0 0 重量部の水 を加え、該粘土鉱物を湿式で微細分散せしめてケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物の微粒子化の第一工程と、

該ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物懸濁液に3 ≤pH<7の酸を注入し粘土鉱物に均一な反応を 成らしめるための懸濁液調整の第二工程と、

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物懸濁液と金属

イオンとを接触させてケイ酸マグネシウム含有粘 土鉱物の一部に金属イオンを担持させる第三の工 程とからなる吸臭性粘土鉱物の製造方法。

3. 発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

本発明は、優れた吸臭性を有する吸臭性粘土鉱物とその製造方法に関し、各種工場、作業場、居室内、および車内などの生活環境で発生する各種臭気の成分の複合臭からなる悪臭を除去する脱臭用材料として広範な分野に利用可能である。

〔従来の技術〕

生活環境内で発生する各種の臭気とは、煙草臭、 汗臭、排気ガス臭、ほこり臭などで、その成分は 数千種類にも及ぶと言われている。悪臭防止法で は、これらの中の8種類の成分、すなわち、アン モニア、メチルメルカプタン、硫化水素、硫化メ チル、二硫化メチル、トリメチルアミン、アセト アルデヒド、スチレンが特に重要な悪臭成分とし て指定されている。 従来、このような悪臭を除去する方法としては、 活性炭やシリカゲル等で吸着除去する方法、化学 製品で中和する方法などが採られてきた。

(発明が解決すべき問題点)

しかし、いずれの吸着剤も吸着できる悪臭成分の種類が限定された。例えば活性炭は、アンモニア、トリメチルアミンなどの塩基性の臭気に対しては殆ど効果がない。従って発生する臭気の種類によっては脱臭効果を示さないという問題点があった。

また、複数の吸着剤を組み合わせて複数の悪臭 成分を除去する試みもなされたが、組合せによっ ては相互に悪影響を及ぼし合って、全く脱臭効果 を失ってしまったり、逆に別種の悪臭を発生する 事態が生じたりすることがあった。

かかる問題点に対処する技術として、特開昭 6 2-34565号公報には、ゼオライト、活性炭などの多孔性担体に亜鉛金属イオンや銅(II)イオンを添着した吸着剤が開示されている。しかしただ単に添着しただけのものでは脱臭効果が十分 発揮されるものではなかった。

一方、イオン交換能を有する物質が脱臭性能を 有することに着目し、特開昭 6 3 - 2 3 6 6 2 号 公報には、ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物であ るセピオライトを併用する技術が開示されている。 しかし、セピオライトそのものだけでは多種多様 な悪臭成分を含有する複合臭の除去用として十分 なものではなかった。

(問題点を解決するための手段)

本発明は、生活環境内に発生する、アンモニアやアミノ化合物類等多く臭気成分を含む複合臭の除去に優れた効果を発揮する吸臭性粘土鉱物とその製造方法に係り、本発明者等は、上記実情に鑑み、鋭意研究した結果ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物の特徴である多孔質な結晶構造に着目し、且つ、結晶構造中に含まれるマグネシウムの一部を遷移金属元素またはアルミニウムから選ばれた1種以上の金属元素と交換することにより、複合臭の吸着除去に優れた効果を発揮する吸臭性粘土鉱物が得られることを見出した。本発明は、この

知見に基づいてなされたものである。

本発明において用いられるケイ酸マグネンウム 含有粘土鉱物とは、ケイ酸マグネシウムを主成分 とする粘土鉱物で、繊維状、あるいは針状の微結 晶の集合体であり、その表面には反応性に富む水 酸基を有する。また、ケイ酸マグネシウム含有粘 土鉱物は含水性で、それ自身多量の水を吸臭する 性質がある。

具体的には、含水マグネシウムシリケートを主成分とするセピオライト、含水マグネシウムアルミニウムシリケートを主成分とするパリゴルスカイト、アタバルジャイト等が挙げられる。また、通称マウンテンコルク、マウンテンレザ、マウンテンウッド等とも呼ばれ、日本における海泡石もこの一種である。

本発明において用いられる遷移金属元素とは、 多くは数種類の安定な原子価を有し、通常、安定 な錯体をつくりやすい性質を有しており、原子番 号22のTiから原子番号74のWまでの範囲に ある遷移金属元素である。これらの金属元素およ びアルミニウムは通常塩酸塩、硫酸塩または硝酸 塩などの無機塩、あるいは、酢酸塩、蓚酸塩また はクエン酸塩などの有機塩となっているものの中 から用いる。

無機塩、有機塩は上記例示のものに限定される ものではなく水に溶解して金属イオンを形成する ものであれば任意のものを用いることができる。

本発明の吸臭性粘土鉱物の製造に当たっては、第一の工程として、ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物を水溶液中で湿式粉砕して微粒子化させる。粉砕は、湿式粉砕が適する。しかして、ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物は、汲水して粒子がほぐれやすくなり、かつ剪断力が加わることにより、粒子が無理なく細分化される。また、微粒化する際、乾式粉砕するとケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物の繊維構造が破壊したり、粉砕熱で結晶の一部に非晶質化が起きて、ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物が本来有している吸着性などの活性が低下するので好ましくない。

第二の工程として酸性雰囲気でケイ酸マグネシ

ウム含有粘土鉱物の結晶構造中のマグネシウムの 一部を溶出させる。この工程ではケイ酸マグネシ ウム含有粘土鉱物の結晶の形態を維持しつつ、一 部のマグネシウムを溶出させることが要点である。

よって、ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物に対して、重量で5倍~50倍量の水を加えるのがよい。好ましくは10~30倍量がよい。

水量が該粘土鉱物に対し、5倍以下の場合には 均一なマグネンウムイオンの溶出反応が起こらず、 吸臭性能が小さい。一方、水量が50倍以上になると該粘土鉱物のマグネシウムイオンの溶出反応 は均一になるが反応時間が長くなると共に濾過時 の時間も長くなるためコスト的にも不利である。

本発明の微細化せしめた懸濁液中における該粘土鉱物のサイズは0.01μmから5μmである。 このため酸による均一な反応が進行するものである。

また、上記酸を加えた溶液の $pHd3\sim7$ の範囲に保つことが必要であり、好ましくは $pH4\sim7$ が良い。

または二種以上組み入れる。これは一部のマグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物の懸濁液中で遷移金属またはアルミニウムの金属イオンを接触させることによって行われる。すなわち、原子番号22のTiから原子番号74のW、までの遷移金属元素、およびアルミニウムから選ばれた1つ以上の金属の塩酸塩、硫酸塩、おるいは復塩や錯塩等の水溶性の塩を水溶液としてウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイ酸マグネシウムが溶出したケイを

しかして、ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物から溶出するマグネシウム金属イオンとイオン交換によって新たに組み入れられるマグネシウム以外の金属イオンの数とほぼ対応している。またケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物が含有しているマグネシウムの全量に対して最大4分の1程度を溶出させ新たに他の金属を組み入れる。すなわちケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物のおよそ2~4 重量

すなわち、pHの値が3より小さくなるとケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物の結晶中にあるマグネシウムが過度に溶出するため非晶質化が進みケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物が崩壊し、本来有している吸着性が低下するので好ましくない。また、pH7以上ではケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物中のマグネシウムがほとんど溶出しないため好ましくない。

さらに水溶液を酸性とするために添加する薬品には、酢酸、蓚酸などの有機酸や塩酸、硫酸などの鉱酸を用いる。酸性溶液中でケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物を懸濁させる時間は、撹拌条件やPHの値によって異なるが通常10分から24時間の間で行うのが良い。好ましくは、弱酸条件で時間をかける方法が結晶構造を破壊せず、かつ均一にマグネシウムを溶出できる。

次に第三の工程では、ケイ酸マグネシウム含有 粘土鉱物の結晶構造を維持しながら一部のマグネ シウムを溶出させた後にマグネシウムとのイオン 交換により遷移金属あるいはアルミニウムの一種

パーセントを他の金属と交換することになる。

一方、前記第三の工程により新たに別種の金属が組み入れられたケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物はそのまま通常の濾過方法により水分および溶出マグネシウムイオンが除かれる。製造量の規模の大きさによっては、ブフナーロートによる吸引濾過やフィルタープレスによる過圧濾過によって水分等を除去することが出来る。

次いで、濾過したものは含水量10重量%以下まで乾燥した後、粉砕すれば粉末状の吸臭性粘土鉱物が得られる。

あるいは濾過したものを押出成形機で押し出した後、転動造粒機等で球状品とした後、前記同様 乾燥して球状品の吸臭粘土鉱物とすることが出来 る。

前記の方法で得られた粉末状、柱状、及び球状の吸臭性粘土鉱物は単独で用いてもよいし、目的によってば、活性炭、シリカゲル等の一般的に用いられる吸養剤と混合して用いても十分な吸臭効果が得られるのはもちろんである。

(作用)

上記した構成において、遷移金属またはアルミニウムを組み入れたケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物の示す優れた吸臭性は、多孔質な結晶構造に起因する性質や、反応性に富む表面の水酸基および組み入れた遷移金属またはアルミニウムが大きく寄与している。

まなわち、吸臭成分を結晶表面に存在する水酸 基と水素結合を主体とする結合力でトラップされるか、多孔質体内部の格子欠陥部を中心とした活性点で物理化学的な結合力でトラップされるものと考えられ、アンモニア、アルキルアミン化合物、カルボキシル基含有化合物等の臭気物質のトラップはこのメカニズムによる。一方結晶構造内に組み入れられた遷移金属またはアルミニウムに、硫化水素、メルカプタン類、アルキルサルファイド類等の硫黄化合物からなる臭気物質と金属一、質に、本発明の吸臭性粘土鉱物は、塩基性物質、酸

50 ℓ容量のヘンシェルミキサ (三井三池化学 工業㈱製)にケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物と してドルコ産セピオライト原石をインパクトクラ ッシャで粗粉砕した後、ローラミルでさらに細か く粉砕し、100メッシュ以下とした粉末2kgと イオン交換水40ℓを入れた。次にヘンジェルミ キサを回転数1600rpmで10分間運転によ り、ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物が繊維状の メッシュの微粒子となるまで湿式粉砕した。得ら れた懸濁液が р Н 4 になる様に酢酸を添加し、 1 0 分間運転してマグネシウムイオンを溶出させた。 その後、プラスチック容器に移して撹拌しながら 塩化コパルト (CoCl, ・6H, O) 700g を加えて溶解し、30分間撹拌してコバルトイオ ンを一部マグネシウムが溶出した前記ケイ酸マグ ネシウム含有粘土鉱物と接触させた。次にこの懸 濁液をフィルタープレスにかけて含水固形分を取 り出した。次にこれを100℃の熱風乾燥機で乾 燥し後、パルベライザで粉砕して吸臭性粘土鉱物 の粉末1870gを得た。

性物質、および極性物質などの多種類の悪臭物質に対して吸着性を示すと共に、吸着する相手の臭気物質の種類に応じて各々別の吸着点で吸着することになるので、いろいろな臭気物質が混じり合った複合臭の吸臭に作用できることにある。

また、本発明における吸臭性粘土鉱物は酸によるマグネシウムイオン溶出反応を均一にならしめるため、あらかじめケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物を中に懸濁せしめ、該粘土鉱物を微細化しているため、塊状物がなく、該粘土鉱物の繊維がほぐされたものになっている。

このため酸によるマグネシウムイオンの溶出が該粘土鉱物に均一に起きる。又、金属イオンとの置換反応も均一なものとなる。従って該粘土鉱物は臭気物質全てが吸臭されるため、吸臭能力が大きいものとなる。

〔実施例〕

次に本発明を実施例により詳細に説明し、その結果を表に記す。

(実施例1)

(実施例2)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 2 kgに対し、イオン交換水 5 0 ℓを加え、マグネシウムイオン 溶出用に塩酸を用いて p H 6 に調整した以外は実 施例 1 と同様の方法、条件で処理し、吸臭性粘土 鉱物の粉末 1 8 3 0 gを得た。

(実施例3)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 $1 \log$ に対し、イオン交換水 $4 5 \ell$ を加え、マグネシウムイオン 溶出用に蓚酸を用いて p H 3.5 に調整し、金属塩として酢酸銅・(CH,COO)。Cu・H 2 O 6 0 0 g を用いた以外は実施例 1 と同様の方法で処理し、吸臭性粘土鉱物の粉末 9 3 8 g を得た。

(実施例4)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 I kg に対し、イオン交換水 1 5 ℓを加え、マグネシウムイオン 溶出用に硫酸を用いて p H 6.5 に調整し、金属塩として塩化第二銅(C u C ℓ 2 ・ 2 H 2 O) 5 0 0 g を用いた以外は実施例 1 と同様の方法で処理し、吸臭性粘土鉱物の粉末 9 2 0 g を得た。

(実施例5)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 1 kgに対し、イオン交換水 2 0 ℓを加え、マグネシウムイオン 溶出用に酢酸を用いて p H 3. 1 に調整し、金属塩として塩化ニッケル(N i C ℓ 1. ・6 H 1. O) 7 0 0 gを用いた以外は実施例 1 と同様の方法で処理し、吸臭性粘土鉱物の粉末 1 8 7 0 gを得た。(実施例 6)

(実施例7)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 2 kgに対し、イオン交換水 3 0 ℓを加え、マグネシウムイオン 溶出用に酢酸を用いて p H 3. 3 に調整し、金属塩として四塩化ジルコニウム (Z r C ℓ ,) 6 9 0 gを用いた以外は実施例 1 と同様の方法で処理し、

gを用いた以外は実施例 | と同様の方法で処理し、 吸臭性粘土鉱物の粉末 | 0 2 5 gを得た。

(実施例11)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 2 kgに対し、イオン交換水 2 0 ℓを加え、マグネシウムイオン 溶出用に酢酸を用いて p H 4. 1 に調整し、金属塩として塩化アルミニウム(A ℓ C ℓ , ・6 H 2 O) 7 1 0 gを用いた以外は実施例 1 と同様の方法で処理し、吸具性粘土鉱物の粉末 1 8 1 0 gを得た。(実施例 1 2)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 $2 \ kg$ に対し、イオン交換水 $3 \ 0 \ \ell$ を加え、マグネシウムイオン 溶出用に酢酸を用いて $p \ H \ 6.8$ に調整し、金属塩 として塩化アルミニウム($A \ \ell \ C \ \ell$ 、 $\cdot \ 6 \ H_{2}$ O) $7 \ 1 \ 0 \ g$ を用いた以外は実施例 $1 \ \ell$ と同様の方法で処理し、吸臭性粘土鉱物の粉末 $1 \ 8 \ 0 \ 0 \ g$ を得た。 (比較例 1)

実施例 1 で金属塩として用いた塩化コバルトに代えて、塩化カルシウム(CaCl...6H.O) 650gを用いた以外は実施例 1 と同様の方法で

吸臭性粘土鉱物の粉末1950gを得た。

(実施例8)

(実施例9)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 $2 \log$ に対し、イオン交換水 $5 \ 0 \ \ell$ を加え、マグネシウムイオン 溶出用に酢酸を用いて $p \ H \ 3.8$ に調整し、金属塩として六塩化タングステン(W $C \ \ell$ 。) $1 \ 1 \ 0 \ 0$ g を用いた以外は実施例 $1 \ \ell$ と同様の方法で処理し、吸臭性粘土鉱物の粉末 $2 \ 1 \ 0 \ 0$ g を得た。

(実施例10)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 1 kg に対し、 イオン交換水 4 0 ℓ を加え、マグネシウムイオン 溶出用に酢酸を用いて p H 4.5 に調整し、金属塩 として六塩化タングステン (W C ℓ •) 1 1 0 0

処理し、粘土鉱物の粉末1840gを得た。 (比較例2)

実施例1で金属塩として用いた塩化コバルトに 代えて、塩化ストロンチウム(SrCl:・6H: 〇)790gを用いた以外は実施例1と同様の方 法で処理し、粘土鉱物の粉末1965gを得た。 (比較例3)

マグネシウムイオン溶出用の酸として硫酸を用いてpH2に調整した以外は、実施例1と同様の方法で処理し、粘土鉱物の粉末1560gを得た。(比較例4)

マグネシウムイオン溶出用の酸を使用せず、p H 7 の水で処理した以外は、実施例 1 と同様の方 法で処理し、粘土鉱物の粉末 1 8 0 5 gを得た。 (比較例 5)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物の原石をインパクトクラッシャーで粗粉砕後、ローラミルで粉砕し100メッシュ以下の粉末としたものを用いた。

(比較例6)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 $2 \log$ に対し、イオン交換水 2ℓ を添加し、マグネシウムイオン 溶出用として酢酸を用いて p H 4 に調節する以外は実施例 1 と同様の方法で処理し、 1 , 5 5 0 g の粘土鉱物の粉末を得た。

(比較例7)

ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物 $0.5 \, kg$ に対し、イオン交換水 30ℓ を添加し、マグネシウムイオン溶出用として蓚酸を用いて pH4.5 に調節する以外は実施例 1 と同様の方法で処理し、 320g の粘土鉱物の粉末を得た。

(比較例8)

ケイ酸マグネンウム含有粘土鉱物 1 kgに対し、イオン交換水 3 ℓを添加し、マグネシウムイオン 溶出用として蓚酸を用いて p H 5.3 に調節する以外は実施例 1 と同様の方法で処理し、775 g の粘土鉱物の粉末を得た。

上記の本発明である実施例1~12の材料と比較例1~5の粉末について、アンモニア、アセトアルデヒド、硫化水素、メチルメルカプタンの各

臭気ガスに対する吸臭試験を行った。すなわち、 内容積5ℓのガス非透過性袋の中に粉末の試験体 を1g秤量して入れ、次に窒素バランスで一定濃 度に調節したボンベガスから臭気ガス5ℓを導入 し、密封した。次に4時間経過後袋内の臭気ガス 残留濃度を測定し、初期濃度に対する変化量を求 めた。

すなわち、初期濃度は各々、アンモニアの場合 97.5 ppm、アセトアルデヒドの場合 38 ppm、硫化水素の場合 10 ppm、メチルメルカブ タンの場合、9.3 ppmであった。濃度測定方法はアンモニア、硫化水素、メチルメルカプタンに対して、北川式ガス検知管による測定、アセトアルデヒドに対してFID検出ガスクロマトグラフによる測定で行った。臭気物質除去率(%)は(1)式で求めた。

(1)式 除去率(%)=

初期濃度-袋内残留濃度 初期濃度 × 1 0 0

結果を表に示す。

·•		表から知られるごとく、本発明の実施例 I ~ I
	74 91 71 71 8 76 8 8	2 はいずれの臭気物質に対しても除去率 8 0 %以
888040480000		上である。
		これに比べ、ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物
		だけの場合では、硫化水素が除去出来ないことが
	1	

だけの場合では、硫化水素が除去出来ないことがわかる(比較例 5)。また、該粘土鉱物にカルシウムやストロンチウムを組み入れても、遷移金属やアルミニウムを組み入れた実施例の場合とは異なり、硫化水素が除去できないことが分る(比較例 1、2)。湿式粉砕時にpH2またはpH7で処理した場合はアンモニアの除去率が低下するか、硫化水素の除去率が低下し、吸臭性が劣るものであった(比較例 3、4)。

〔発明の効果〕

以上の様に、本発明によれば、ケイ酸マグネシウム含有粘土鉱物の優れたアンモニア吸臭性に加えて、アセトアルデヒド、硫化水素、メチルメルカプタンに対する吸臭性が極めて有効に発揮されるので各種臭気成分の複合臭からなる悪臭を除去する吸臭材として優れた効果を発揮するものである。

<u></u>	メチルメルカプタ		0	0	0																
去 串 (%	硫化水素													0	9			0	£ 3	5	5.1
致物質系	アセトアルデヒド																				
ax	アンモニア		0	0	0	0	0	0	0	0	0										
7	7	4	9											4	7	2	_	1	7		
			~	_	4	വ		_			2	=	12							-	&
	臭気物質除去率(臭 気 物 質 除 去 串 (%ンモニア アセトアルデヒド 硫 化 水 素	pH pH アンモニア アセトアルデヒド 職化水素 4 100 100 100	取H 文 数 数 質 窓 去 母 (%) 7ンモニア アセトアルデヒド 環 代 水 株 4 100 100 6 100 99	製 気 物 質 窓 士 母 (%) Tンモニア アセトアルデヒド 頃 化 水 株 100 100 99 94 100 95 100	pH 契 気 物 質 窓 去 串 (%) 7ンモニア アセトアルデヒド 照 化 水 素 1 4 100 100 2 6 100 99 3 3.5 100 95 4 6.5 100 92	DH アンモニア 7セトアルデヒド 現化水素 100 1	製物 物	展 気 物 質 窓 出 母 (% 1 4	(2) PH アンモニア アセトアルデヒド 鼠 化 水 株 100 100 99 100 95 100 95 100 95 100 95 100 95 100 95 100 95 100 95 84 85 100 93 85 81 85 100 93 82	製物 物	□ DH フンモニア フセトアルデヒド 隔 化 水 株 100 100 100 100 100 100 100 100 100 1	DH アンモニア フセトアルデヒド 照 化 水 株 100	DH アンモニア アセトアルデヒド 隔 化 水 株 100	中H アンモニア 7セトアルデヒド 開 化 水 株 100 100 100 100 100 100 100 100 100 1	中	中H	PH アンモニア 7セトアルデヒド 照 化 水 米 100 99 94 100 99 94 100 99 94 100 99 94 100 99 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 94 95 94 95 94 95 94 95 94 95 94 95 94 95 94 95 95	PH アンモニア 7セトアルデヒド 照 化 水 米 100 100 99 94 100 99 94 100 99 94 100 99 94 100 99 94 100 99 94 90 94 90 94 90 94 90 94 90 90	□ DH	□ DH

Excerpts from JP03-157134

Page 4, upper left column, line 7 - page 4, upper right column, line 5

It is presumed that, by a bonding force primarily of hydrogen and hydroxyl group present in the crystalline surface, the odor composition is trapped or it is trapped by the physiochemical bonding force at the active center inside the crystalline defect. The trapping of odorous substance such as ammonia, alkyl amine compound, carboxyl group-containing compound is done by said mechanism. On the other hand, the transition metal or aluminum integrated into the crystalline structure is bonded to the odorous substance composed of sulfur compounds, such as hydrogen sulfide, mercaptan group, and alkyl sulfide, by a metal – sulfur bonding effect or forms the metal complex, by which the odor is presumed to be trapped. Thus, the odor-absorbing clay mineral of the present invention has an absorbing power for many types of odorous substance, e.g., polar substance, acidic substance, and basic substance, and absorbs at different absorption points of substances. Therefore, said mineral can act on the composite odor wherein various odors are mixed.

PTO/Translations Akiko Smith 8/16/05 P3-157/34